G 01 R 27/28

® Offenlegungsschrift ® DE 199 18 960 A 1

(21) Aktenzeichen:

199 18 960.9

② Anmeldetag:

27, 4.99

Offenlegungstag:

11.11.99

(S) Innere Priorität:

198 18 877. 3

28.04.98

(7) Anmelder:

Heuermann, Holger, Dr., 83607 Holzkirchen, DE; Fabry, Hans-Joachim, 12167 Berlin, DE; Ballmann, Ralf, Dipl.-ing., 91080 Marloffstein, DE

(74) Vertreter:

Hafner und Kollegen, 90482 Nürnberg

(72) Erfinder:

gleich Anmelder

Die folgenden Angaben sind den vom Anmelder eingereichten Unterlagen entnommen

Prüfungsantrag gem. § 44 PatG ist gestellt

Malibrierverfahren zur Durchführung von Mehrtormessung basierend auf dem 7-Term-Verfahren

1. Term-Verfahren

1. Term-Verfa

Dargestellt wurde ein neues Verfehren zur Kalibrierung von Netzwerkanslysstoren. Dieses 7-Term-Multiportvorfahren kann mit allen Zweitor-Kalibrierverfahren nach der 7-Term-Technik arbeiten. Für die i. d. R. n + 1 benötigten Kalibriermessungen genügt es, wenn men über die übli-chen Standards für die 7-Term-Verfahren (z. B. TMR oder TLR) verfügt. Hierbei steht T für eine Durchverbindung und M für eine bekannte Impedanz. Mit L bezeichnet man oine Leitung und mit A einen Reflexionsstandard. Dieses Kalibriarverfahren benötigt einen Netzwerkanaly-

sator mit 2*n Meßstellen und ist auch in Analysatoren mit mehr Meßstellen anwendbar.

Mit diesem Verfahren können von Systemfahlern (wie Übersprecher, Fehlanpassungen) befreite Messungen sowohl in koaxialen Systemen als auch auf Halbleitersubstraten (on-wafer) durchgaführt werden.

Dieses Kalibrierverfahren bietet ganz neue Perspektiven bei der Vermessung von Mehrtoren, da es den Einsatz ei-ner riesigen Menge von Kalibrierstendards erlaubt und folgilch in jedem Leitungssystem eine Lösungsmöglichkeit der präzisen Realisierbarkeit dar Standards erlaubt.

50

DE 199 18 960 A 1

Beschreibung

Stand der Technik

5 Mittels Netzwerkanalysatoren (NWA) werden Ein- und Zweitorparameter von elektronischen Halbleiterbauelementen bis hin zu Antennen vermessen. Die Meßgenzuigkeit von NWA läßt sich mittels einer Systemfehlerkorrektur erhablich vertessern.

Rei der Systemfehlerkorrektur werden innerhalb des Kalibriervorganges Meßobjekte, die teilweise oder ganz bekannt sind, vermessen.

Aus diesen Meßwerten erhält man über spezielle Rechenverfahren Korrekturdaten. Mit diesen Korrekturdaten und einer entsprechenden Korrekturrechnung bekommt man für jedes beliebige Meßobjekt Meßwerte, die von Systemfehlem (Verkopplungen, I'ehlanpassungen) befreit sind.

Die in der Hochfrequenztechnik übliche Beschreibungsform des elektrischen Verhaltens von Schaltungen erfolgt über die Streuparameter. Sie verknüpfen nicht Ströme und Spannungen, sondern Wellengrößen miteinander, Diese Darstellung ist den physikalischen Gegehenheiten besonders angepaßt.

Bild 1 zeigt ein Zweitor, das durch seine Streumatrix [S] gekennzeichnet sei. Die Wellen 21 und 32 seien die auf das Zweitor zulaufenden Wellen, b1 und b2 entsprechend die in umgekehrter Richtung sich fompflanzenden Wellen. Es gilt die Beziehung:

$$\begin{pmatrix}
b_1 \\
b_2
\end{pmatrix} = \begin{pmatrix}
S_{11} & S_{12} \\
S_{21} & S_{22}
\end{pmatrix} \begin{pmatrix}
a_1 \\
a_2
\end{pmatrix}$$
(1)

Das Mehrtor-McSproblem besteht darin, daß alle Tore des McSobjektes miteinander verkoppelt sind.

Man erhält somit nicht mehr an einer Meßstelle ein Maß für die hinlaufende, an der nächsten ein Maß für die reflektierte und letztlich an einer weiteren ein Maß für transmittierte Welle, das von den Abschlüssen des Mehrteres unabhängig ist.

Das allgemeine Problem von n-Toren wird der übersichthalber oft auf 3 Tore reduziert, so wie es auch in Bild 2 dargestellt ist. DUT sieht für die englische Bezeichnung des McBobjektes (device under test).

Für dieses Fehlermodell ist den Erfindern lediglich eine andere Lösung bekannt (Ferrero, [8]), die jedoch im Gegensatz zu den hier vorgeschlagenen Lösungswegen deutlich aufwendiger ist. Das dort vorgestellte Mehrtorkalibrierverfahren benötigt trotz gleicher Anzahl an Meßstellen eine Kalibriermessung mehr als die hier vorgestellten Verfahren. Desweiteren müssen bei dem Verfahren von Ferrero sämtliche Kalibrierstandards vollständig bekannt sein, was deutliche Meßfehler zur Folge hat, da derartige Standards nicht perfekt realisierbar sind.

In modernen NWA (mit vier Mcßstellen) ist das TRL-Kalibrierverfahren [1], [3] erhältlich. Bei diesem Verfahren hrauchen, abgeschen von der Durchverbindung (T=Thru), die verbleibenden zwei Standards (L = Line, R = Reflect) nur noch teilweise bekannt zu sein. Daß das TRL-Verfahren lediglich als ein Spezialfall einer allgemeinen Theorie für das sogenannte Zwei-Fehler-Zweitormodell betrachtet werden kann, wurde in [5], [11] gezeigt.

Weitere bekannte 7-Term Verfahren werden als TAN, TNA, TLR, LLR, LRL, TAR, TMR, TRM, UMSO, TMN, TMS,
 LMS, TMO, LMO, LNN, TZU, TZY, TYU, LZY, ZZU, YYU, QSLOT usw. (z. B. [1], [5], [6], [7], [9], [10]) bezeichnet. Id.R. setzen sich die Namen dieser Kalibrierverfahren aus den Kurzbezeichnungen der zur Kalibrierung nötigen Standards zusammen. Darüberhinaus gibt die Anzahl der Buchstaben in der Namensgebung auch die Anzahl der benötigten Kulibriermessungen wieder. Die Buchstaben in den oben aufgeführten Verfahren stehen für: A:Atteonuator, M:Match U:Unknown, S:Short, O:Open, N:Network, Z:Serienwiderstand, Y:Parallelwiderstand, Q:Quick (kein Standardname,
 soll nur den Unterschied zum bekannten SOLT 12-Term Verfahren verdeutlichen). Bei vertauschten Reihenfolgen der Kalibrierstandardkürzel handelt es sich um ein und dieselben Verfahren, z. B.: LLR=LRL.

All diese zur Klasse der 7-Term-Verfahren gehörenden Algorithmen lassen sich mit ihren Vorteilen in der dargestellten Entwicklung implementieren.

Erzielbare Vorteile

Mit der im Anspruch 1 angegebenen Erfindung ist das Problem eines geschlossenen, prinzipiell exakten und somit für die Praxis robusten Verfahrens für die Ermittlung der Korrekturkoeffizienten für das Mehrtermodell gelöst.

Gegenüber dem Verfahren von Ferrero benötigt man bei diesen 7-Term-Mehrtorverfahren vier (z. B.: T1, T2, M und S5 R) anstatt fünf (T1, T2, M, S und O) bekannte Hochfrequenz(HF)-Kalibrierstandards bei einer Dreitoranwendung. Die Ansprüche an den R-Standard sind auch viel geringer als die Ansprüche an den S- und O-Standard. Dieses ist für die Verfügbarkeit der Kalibrierstandards und somit für den praktischen Einsalz ein sehr wichtiger Aspekt.

Bei dem TMR-Mchrorversahren stehen bei der Wahl der vier Kalibrierstandardkombinationen eine Vielzahl von Alternativen in der Reihenfolge der Konnakrierung der Eintore zur Auswahl (Tabelle 1, 2). Jedoch ist vorgegeben, daß man von einem Tor aus mittels einer bekannten Zweitorverbindung (i.d.R. eine Durchverbindung, T) im n-Tor-Fall die weiteren Tore einmal verbinden muß. Desweiteren muß an jedem Tor ein bekannter Impedanzabschluß (z. B. ein Wellensumpf; M) und ein Reflexionsstandard, dessen Reflexionsverhalten an jedem Tor lediglich gleich aber nicht bekannt sein muß, anschlossen werden. Variante 1 der Tabelle 1 bieter sich dadurch an, da Zuordnungsfehler nicht so einfach möglich sind, und Variante 2 der Tabelle 2 zeigt auf, daß auch bei einer n-Tor Multiportkalibrierung nicht mehr Standards als im Zweitorfall norwendig sind. Desweiteren liesen die Variante 2 mit Sicherheit die besseren Meßresultate, da keine sogenannten Verspannungen austreten, da keine unterschiedlichen Wellensümpse oder Reflexionsstandards eingesetzt werden müssen.

DE 199 18 960 A 1

Literatur

- [1] Engen, G.F., Hoer, C.A., Thru-Reflect-Line: An Improved Technique for Calibrating the Dual Six Port Automatic Network Analyzer, IEEE MTT-27, Dec. 1979, pp. 987-993
- 5 [2] Engen, G.F., ECal: An Etectronic Calibration System, Microwave Journal, Sep. 1993, pp. 152-157 [3] Hewlett Packard, Applying the HP 8510B TRL Calibration for Non-coaxial Measurements, Product Note 8510-8. Oct. 1987
 - [4] Hewlett Packard, Automating the HP 8410B Microwave Network Analyzer, Application Note 221A, Jun. 1980
- [5] Eul, H.J., Schiek, B., A Generalized Theory and New Calibration Procedures for Network Analyzer Self-Calibration, 10 TEEE Transactions on Microwave Theory and Techniques, MTT-39, March 1991, pp. 724-731
 - [6] Eul, H.-J., Methoden zur Kalibrierung von heterodynen und homodynen Netzwerkanalysatoren, Dissertationsschrift, Institut für Hoch- und Höchstfrequenztechnik, Ruhr-Universität Bochum, 1990
 - [7] Ferrero, A., Pisani, U., QSOLT: A New Calibration Algorithm for Two Port S-Parameter Measurements, 38th ARFTG Conf. Dig., San Diego, Dec. 1991, 5-6
- 15 [8] Ferrero, A., Pisani, U., Kerwin, K.J., A New Implementation of a Multiport Automatic Network Analyzer, IEEE
 - Trans. Microwave Theory Tech., vol. 40, Nov. 1992, pp. 2078-2085
 [9] Perrero, A., Pisani, U., Two-Port Network Analyzer Calibration Using an Unknown Thru, IEEE Microwave and Guided Wave Letters, vol. 2, Dec. 1992, pp. 505-507
- [10] Heuermann, II., Sichere Verfahren zur Kalibrierung von Netzwerkanalysatoren für koaxiale und planare Leitungssysteme, Dissertationsschrift, Institut für Hochfrequenztechnik, Ruhr-Universität Bochum, 1995, ISBN 3-8265-1495-5 [11] Heuermann, H., Schick, B., Robust Algorithms for Txx Network Analyzer Self-Calibration Procedures, IEEE Trans.
 - Instrum. Meas., IM-1, Feb. 1994, pp. 18-23
 [12] Heuermann, H., Schiek, B., LNN (Line-Network-Network): Verfahren zur Kalibrierung von Netzwerkanalysatoren, Kleinheubacher Berichte, 1992, Bd. 36, pp. 327-335
- 25 [13] Heuermann, H., Schiek, B., Error Corrected Impedance Measurements with a Network Analyzer, IEBE Trans. Instrument. Mcas., IM-2. Apr. 1995, pp. 295-299

Patentansprüche

- 1. Verfahren zum Kalibrieren eines n McBtore und mindestens 2n MeBstellen aufweisenden vektoriellen Netzwerk-30 analysators durch aufeinanderfolgende Mossung der Reflexions- und Transmissionsparameter an n+1 verschiedenen zwischen den Meßtoren in beliebiger Reihenfolge geschalteten Kulibrierstandards, dadurch gekennzeichnet, daß
 - (a) alle Kalibrierstandards aus vollständig bekannten n-Toren, Zweitoren oder einfachen bis n-fachen Eintoren (n-Tor bestehend aus n Bintoren) bestehen müssen.
 - (b) mindestens ein Zweiter endlicher Transmissionsdämpfung als Kalibrierstandard zwischen den Meßteren geschalter werden muß.
 - (c) die Kalibrierstandards folgender bekannter 7-Term-Verfahren (TAN, TNA, LAN, TRL, TLR, LLR, LRL, TAR, TMR, TRM, TMS, LMS, TMO, LMO, UMSO, TMN, LNN, TZU, TZY, TYU, LZY, 2ZU, YYU, QSOLT z. B. in [10]=ISBN 3-8265-1495-5 und seit 1996 im Handel als Fachbuch erhältlich) zwischen dem McGtor 1 und den weiteren Meßtoren 2 bis n in bekannter Reihenfolge [10] vermessen werden müssen.
 - Verfahren nach Anspruch 1 im Binsatz mit vorhandenen koaxialen oder planaren Kalibrierstandards, dadurch gekennzeichnet, daß
 - (a) die ersten n-1 Kalibriermessungen an einem Zweitor, das mittels der direkten Verbindung der Meßtore (Durchverbindung, T = Thru) oder einer kurzen angepaßten Leitung (L = Line) bekannter Länge und Dämpfung realisiert ist und das zwischen dem Meßtor 1 und den Meßtoren 2 bis n angeschlossen wird, durchgeführt werden.
 - (b) eine weitere Kalibriermessung an einem n-Eintor, das mittels n bekannter Impedanzen (z. B. Wellenabschlüsse mit 50Ω , M = Match) realisiert ist, durchgeführt wird.
 - (c) eine weitere Kalibriermessung an einem n-Eintor, das mittels n nicht-idealer Kurzschlüsse oder Leerläufe (R = Reflect) realisiert ist, durchgeführt wird.
 - 3. Verfahren nach Anspruch 1 oder 2 im Einsatz mit vorhandenen koaxialen oder planaren Kalibrierstandards, dadurch gekennzeichnet, daß
 - (a) die ersten n-1 Kalibriermessungen an einem Zweitor, das mittels der direkten Verbindung der Meßtore (Durchverbindung, T = Thru) oder einer kurzen angepaßten Leitung bekannter Länge (L = Line) bekannter Länge und bekannten Transmissionseigenschafton realisiert ist und das zwischen dem Meßtor 1 und den Meßtore 2 bis n angeschlossen wird, durchgeführt werden.
 - (b) die weiteren n-1 Kalibnermessungen an einem Zweiter, das mittels einer kurzen angepaßten Leitung unbekannter Länge (L = Line) und unbekannten Transmissionseigenschaften realisiert ist und das zwischen dem Meßtor I und den Mcßtoren 2 bis n angeschlossen wird, durchgeführt werden.
 - (c) die eine weitere Kalibriermessung an einem n-Eintor, das mittels n nichtidealer Kurzschlüsse oder Leerläufe (R = Reflect) realisiert ist, durchgeführt wird.

Hierzu 2 Seite(n) Zeichnungen

65

60

35

40

45

50

55

45

55

65

DE 199 18 960 A 1

Weitere Ausgestaltung der Erfindung

Die vorteilhaften Ausgestaltungen der Erfindung vom Hauptauspruch 1 sind in den Unteransprüchen 2 und 3 dargestellt.

Dem Haupranspruch 1 ist hinzuzufügen, daß beim Einsatz von Transfer- oder Kalibrierstandards auch Elemente aus konzentrierten Bauelementen verwendet werden können. Dieser allgemeine Anspruch schließt den Einsatz der bekannten 7-Term Kalibrierverfahren mit den Namen: TAN, TNA, TRL, TLR, LRL, TAR, TMR, TRM, UMSO, TMN, TMS, LMS, TMO, LMO, LNN, TZU, TZY, TYU, LZY, ZZU, YYU, QSLOT usw. (z. B. [1], [6], [7], [9], [10]) ein. Sämtliche Verfahren werden nicht in ihrer klassischen Einsatzform verwender, sondern werden nicht in ihrer klassischen Einsatzform verwender, sondern werden nicht in einer Tbr 1) eingesetzt. Denzufolge sieht das Referenzmeßtor bis zu nimal und jedes weitere Meßtor einmalig die Standards, wie es auch in den zugehörigen Veröffentlichungen und Patentschriften ([1], [5], [6], [9], [10], [11], [12], [13], Deutsche Offenlegungsschriften 39 12 795, 41 25 624, 43 32 273, US-Patent 5440236) dargestellt wurde, aber der Gesamtkalibrierprozeß zur hier vorgestellten Multiport 7-Term-Kalibrierung hebt sich deutlich von den patentierten Verfahren ab.

Anspruch 2 verdeutlicht den Einsatz des in der Praxis sohr sinnvollen TMR-Kalibrierversabrens. In den Tabellen 1 und 2 sind einige mögliche Varianten der Kontaktierungsreihenfolge aufgelistet. Schließt man sämtliche Standards nacheinander an, so kann man die Anzahl der Kalibriermessungen auf 2n+n ·1 erhöhen.

Anspruch 3 beschreibt ebenfalls ausführlich wie eine 7-Term-Mehrtorkalibrierung, die das für die Praxis wichtige TLR-Verfahren einsetzt, auszusehen hat. Ein sehr interessanter Fall ist die Vermessung von Dreitoren, da hierfür nur ein relativ leicht verfügbarer NWA mit vier Moßstellen notwendig ist.

Als Blockschaltbild ist der interessante Sonderfall eines 3-Tor Mehrtometzwerkanalysesystems im Bild 2 illustriert. Das Bild 2 zeigt auf, wie ein derartiger Aufbau zu realisieren ist und dient als Grundlage für ein sowohl erklärenden als auch mathematischen Beschreibung.

Im Bild 2 wird dargestellt, wie das Signal einer Quelle 17 über einen Umschalter 16, dessen Eigenschaften Reproduzierbarkeit, Reflexion, Laugzeitstabilität usw. nicht in die Meßgenauigkeit eingehen, auf die drei Zweige 18, 19 und 20 geleitet wird. Die als ideal angenommen McBstellen 15 nehmen jeweils ein Maß für die hinlaufende und transmittierte Welle auf. Sämtliche Fehler werden in den Fehlermatrizen 13, 14a und 14b zusammengefaßt. An den Toren 10, 11 und 12 ist das McBobjekt 21 (DUT) mit dem Netzwerkanalysator verbunden. Mit derartig geringen Ansprüchen an den Kalibrierstandards läßt sich das 7-Term-Mehrtorkalibrierverfahren auch ausgezeichnet für automatisierte Kalibrierungen von NWA ([2]) einsetzen.

Beschreibung der 7-Term Mehrterverfahren

Die Ausgangsbasis für die mathematische Beschreibung der 7-Term Mehrtorverfahren (oft auch Multiportverfahren genannt) bildet das Fehlermodell im Bild 2. Der Einfachheit halber wollen wir die mathematische Herleitung dur für den in der Praxis interessantesten Fall, der Vermessung von Dreitoren, durchführen. Die Verallgemeinerung dieser Vorgehensweise zu n-Toren kann auf einfache An und Weise durchgeführt werden, indem man einen Umschalter mit n Ausgangsteren vorsieht und für jedes weitere Tor des Meßobjektes zwei zusätzliche Meßstellen berücksichtigt.

Zur Ermittlung der klassischen Fehlermatrizen des 7-Term Modells wird eine Zweitorkalibrierung zwischen dem Referenzter mit der Fehlermatrize [B_i] durchgeführt. Die Bezeichnung 7-Term Modell rührt von der Tatsache, daß die zugehörigen 2 · 2 Fehlermatrizen [A] und [B_i] insgesamt 7 Fehlerterne enthalten, da immer eine der 8 enthaltenen Größen auf 1 gesetzt werden kann.

Im weiteren ist es vorteilhaft, die mathematische Formulierung des Zweitormodells in der inversen Form der angegebenen Transmissionsparameter anzusetzen:

$$[G] = [A]^{-1}, [H_i] = [B_i]^{-1}, i = 1,2$$
 (2)

wobei für die Ein- und Ausgänge an den Fehlemetzwerken

$$\begin{pmatrix} b_1 \\ a_1 \end{pmatrix} = \left[G \begin{pmatrix} m_1 \\ m_2 \end{pmatrix} , \begin{pmatrix} a_i \\ b_i \end{pmatrix} = \left[H_i \begin{pmatrix} m_{2i-1} \\ m_{2i} \end{pmatrix} \right]$$
 (3)

gilt. Diese Gleichung lassen sich nach den a und bi Wellengrößen auflösen und in der Gleichung

$$\begin{pmatrix} b_1 \\ b_2 \\ b_3 \end{pmatrix} = \begin{bmatrix} Sx & \begin{bmatrix} a_1 \\ a_2 \\ a_3 \end{bmatrix} \tag{4}$$

einsetzen. Hierbei bekommt man für jede Schalterstellung die Werte einer Matrixspalte, was letztlich zu einem lineuren Gleichungssystem bestehend aus zwei n·n Mcßwertmatrizen und der n·n Streumatrix führt. Löst man dieses Gleichungssystem nach der [Sx]-Matrix auf; so stehen einem die lehlerkorrigierten Streuparameter eines n-Torcs zur Verfügung.

ZEICHNUNGEN SEITE 1

Nummer: Int. Cl.⁵:

int. Cl.": Offenlegungstag: DE 199 18 960 A1 G 01 R 35/00 11. November 1999

KalSchritt	Zwei- oder Eintorkalibrierstandards an den Toren							
	1	2	3	1-2	1-3	2-3		
I.				T				
2.					Ţ			
3.	М	М	М					
4.	R.	R.	R					

Tabella 1: Notwendige Kalibriermessungen des 7-Term-Mehrtorverfahrens für Dreitoranwendungen mit TMR-Standards (I. Variante)

KalSchritt	Zwei- oder Eintorkalibrierstandards an den Toren							
	1	2	3	1-2	1-3	2-3		
1.			R	T				
2.		М			т			
3.	M	R						
4.	R		M	, , , ,				

Tabelle 2: Notwendige Kalibriermessungen des 7-Term-Mehrtorverfahrens für Dreitoranwendnungen mit TMR-Standards (2. Variante)

ZEICHNUNGEN SEITE 2

Nummer. Int. Cl.⁶: Offenlegungstag: DE 199 18 960 A1 G 01 R 35/00 11. November 1993

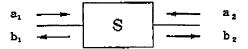


Bild 1: Zur Erläuterung der Streumatrix

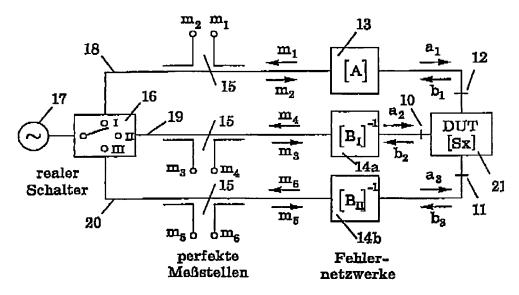


Bild 2: Blockschaltbild eines Netzwerkanalysators mit sechs Meßstellen zur Vermessung von Dreitoren unter Verwendung des Mehrtormodells